



(19) BUNDESREPUBLIK  
DEUTSCHLAND  
  
DEUTSCHES  
PATENT- UND  
MARKENAMT

(12) **Offenlegungsschrift**  
(10) **DE 101 10 834 A 1**

(51) Int. Cl. 7:  
**C 23 C 22/18**  
C 23 C 22/12

(71) Anmelder:  
Chemetall GmbH, 60323 Frankfurt, DE

(72) Erfinder:  
Kolberg, Thomas, 64646 Heppenheim, DE;  
Rengnet-Ferrier, Séverine, Cholet, FR; Bittner,  
Klaus, 60385 Frankfurt, DE; Wendel, Thomas, 65824  
Schwalbach, DE; Wietzoreck, Hardy, 65934  
Frankfurt, DE; Schülleremann, Gerrit, 63477 Maintal,  
DE; Specht, Jürgen, 63110 Rodgau, DE

(56) Entgegenhaltungen:  
DE 196 39 596 A1  
DE 195 00 562 A1  
DE 42 14 992 A1

**Die folgenden Angaben sind den vom Anmelder eingereichten Unterlagen entnommen**  
Prüfungsantrag gem. § 44 PatG ist gestellt

- (54) Verfahren zur Beschichtung von metallischen Oberflächen und Verwendung der derart beschichteten Substrate  
(57) Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Beschichtung von metallischen Oberflächen durch Mangan-Zink-Phosphatieren mit einer wässrigen Phosphatierungslösung, bei dem der Phosphatierungslösung kein Nickel absichtlich zugesetzt wird, das dadurch gekennzeichnet ist, dass das Zink:Mangan-Gewichtsverhältnis der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,05 : 1 bis 0,99 : 1 gehalten wird und dass die Phosphatisierungslösung folgende Gehalte aufweist:  
Zink im Bereich von 0,05 bis 5 g/L  
Mangan im Bereich von 0,075 bis 5,2 g/L sowie  
Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,050 g/L oder/und  
insgesamt 0,002 bis 0,5 g/L an Hexafluoridkomplexen von  
Titan, Hafnium oder/und Zirkonium, berechnet als F<sub>6</sub>.  
Außerdem betrifft die Erfindung die Verwendung der derart beschichteten Metallteile.

DE 101 10 834 A 1

DE 101 10 834 A 1

# DE 101 10 834 A 1

## Beschreibung

- [0001] Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Beschichtung von metallischen Oberflächen sowie die Verwendung der nach dem erfindungsgemäßen Verfahren beschichteten Substrate mit metallischen Oberflächen. Dieses Verfahren soll als Vorbehandlung vor einer weiteren Beschichtung, insbesondere Lackierung, oder als Behandlung ohne nachfolgende Beschichtung dienen.
- [0002] Bei der Zinkphosphatierung auf verzinkten Substraten und bei der anschließenden Lackierung, insbesondere mit kathodischem Tauchlack, treten immer wieder Lackhaftungsprobleme auf, bei dem der gesamte Lackaufbau an vielen kleinen oder sogar in größeren Partien enthaftet werden kann und der Lack mühelos abzogen werden kann. Bei einem Gitterschnitt-Test kann die totale Enthaftung bei einem Teil der Testkörper nachgewiesen werden. Die Enthaftung findet dabei üblicherweise zwischen der verzinkten Oberfläche und der Phosphatschicht mit dem Lackaufbau statt.
- [0003] In der Vergangenheit wurden diese Probleme großtechnisch dadurch umgangen, daß der Phosphatierungslösung Nickel zugesetzt wurde, so daß diese meistens Nickel-Gehalte im Bereich von 0,5 bis 1,5 g/L aufwies. Bei der Zink-Mangan-Nickel-Phosphatierung wurden dabei meist Zink-Gehalte im Bereich von 0,6 bis 2 g/L und Mangan-Gehalte im Bereich von 0,4 bis 1 g/L gewählt, wobei der Zink-Gehalt üblicherweise höher ist als der Mangan-Gehalt.
- [0004] Aufgrund der Giftigkeit und der Unverträglichkeit mit der Umwelt sind erhöhte Nickel-Gehalte in der Phosphatierungslösung, die zu unvermeidbaren hohen Schwermetall-Gehalten im Abwasser, im Phosphatschlamm und im Schleifstaub führen, immer weniger vertretbar. Es gibt daher etliche Ansätze, mit Nickel-freien oder zumindest Nickelärmeren Phosphatierungslösungen zu arbeiten. Diese Phosphatierungslösungen haben sich bisher jedoch noch nicht in weitem Ausmaß durchgesetzt, sondern zeigen bisher immer noch deutliche Nachteile im Vergleich zu den Nickel-reichen Phosphatierverfahren. Wenn bisher weitgehend frei von Nickel in der Automobilindustrie phosphatiert wurde, ergaben sich Probleme mit einer schwankenden Lackhaftung, so daß diese Versuche nicht weitergeführt wurden.
- [0005] Das Vorphosphatieren wird bisher für verzinktes Stahlband eingesetzt. Unter Vorphosphatieren wird heute üblicherweise ein Phosphatierverfahren verstanden, bei dem metallische Substrate entweder ohne vorhergehende Reinigung direkt nach der Verzinkung oder mit einer vorhergehenden Reinigung, wenn keine Verzinkung oder eine Lagerung von ggf. beölten Substraten gewählt wird und anschließend noch einmal phosphatiert wird. Zwischen dem Vorphosphatieren und dem zweiten Phosphatieren (= Nachphosphatieren) kann ein Schneiden bzw. Bearbeiten der Substrate, ein Verkleben mit anderen Teilen, die ggf. auch vorphosphatiert wurden, oder/und ein Schweißen der Substrate erfolgen. Nach Kenntnis der Anmelderin sind jedoch bisher keine Vorphosphatierverfahren bekannt, bei denen ohne deutliche Qualitätsverluste weitgehend oder gänzlich frei von Nickel gearbeitet werden kann.
- [0006] DE 40 13 483 A1 beschreibt ein Verfahren zur Phosphatierung von Metallocberflächen mit wässrigen, sauren Phosphatierungslösungen, die Zink, Mangan, Kupfer, Phosphat und Oxidationsmittel sowie nur Spuren von Nickel enthalten, wobei die Konzentration an  $\text{Fe}^{2+}$ -Ionen unter 0,1 g/L gehalten werden soll. In den Beispielen werden Kupfer-Gehalte im Bereich von 3 bis 5 mg/L angeführt. Ernsthaftige Probleme können jedoch mit den dort genannten Phosphatierungslösungen auf verzinkten Oberflächen auftreten, während die Qualität der Trikation-Verfahren auf Basis Nickel-reicher Zn-Mn-Ni-Phosphatierung erreicht wird.
- [0007] DE 42 10 513 A1 behandelt ein Verfahren zur Erzeugung von kupferhaltigen,nickelfreien Phosphatschichten durch Spritzen oder/und Tauchen mit einer Phosphatierungslösung, die 0,2 bis 2 g/L Zink, 5 bis 30 g/L  $\text{P}_2\text{O}_5$ , 0,005 bis 0,025 g/L Kupfer und 0,5 bis 5 g/L einer Verbindung auf Basis Hydroxylamin, berechnet als HA, aufweist, durch die Phosphatkristalle mit einer Kantenlänge im Bereich von 0,5 bis 10  $\mu\text{m}$  erzeugt werden. Dadurch sollen porenaarme, dichte Phosphatschichten mit einem geringen Flächengewicht, hervorragender Korrosionsbeständigkeit und sehr guter Lackhaftung erzeugt werden. Alle kupferhaltigen Ausführungsbeispiele zeigen entweder ein  $\text{Zn} : \text{Mn}$ -Verhältnis > 1 oder einen hohen Nickel-Gehalt.
- [0008] EP-A-0 675 972 beschreibt ein Verfahren zur Erzeugung von kupferhaltigen, weitgehend nickelfreien Zinkphosphatschichten mit einer wässrigen Zusammensetzung sowie die wässrige Zusammensetzung, die 0,026 bis 0,074 g/L Kupfer, die 0,45 bis 2 g/L Zink, 0,1 bis 10 g/L von Verbindungen auf Basis Hydroxylamin, berechnet als HA, Werte der Gesamtsäure im Bereich von 5 bis 40 Punkten sowie der freie Säure im Bereich von -0,5 bis +0,8 Punkten aufweist und die vorzugsweise Gesamtgehalte von bis zu 2 g/L von Mangan und Kobalt enthalten kann. Hierdurch sollen umweltfreundlichere und kostengünstigere als die konventionellen nickelhaltigen Phosphatierungsverfahren genutzt und Beschichtungen der gleichen Qualität wie die durch konventionelles ZnMnNi-Phosphatieren erzeugten Beschichtungen gewonnen werden. Alle kupferhaltigen Ausführungsbeispiele zeigen entweder ein  $\text{Zn} : \text{Mn}$ -Verhältnis > 1 oder gar keinen Mangan-Gehalt.
- [0009] DE 196 06 017 A1 regt ein Verfahren zur Phosphatierung von Metallocberflächen mit wässrigen, sauren Phosphatierungslösungen, die gewisse Gehalte an Zink, aber nur Spuren von Mangan und Kupfer neben Phosphat und mindestens einem Beschleuniger sowie möglichst nur Spuren von Nickel an. Mit diesem Verfahren können keine wässrigen Zusammensetzungen mit einem  $\text{Zn} : \text{Mn}$ -Verhältnis < 1 genutzt werden.
- [0010] DE 196 34 685 A1 lehrt eine wässrige Lösung zur Erzeugung von Phosphatschichten sowie das zugehörige Verfahren zur Phosphatierung, bei dem die Phosphatierungslösung mit Zink, mit Phosphat, mit Nitroguanidin als Beschleuniger und mit weitere Zusätzen so eingestellt ist, daß Phosphatkristallite mit einer maximalen Kantenlänge < 15  $\mu\text{m}$  bei vergleichsweise niedrigen Temperaturen erzeugt werden sollen und daß ein niedriges Schichtgewicht und eine gute Lackhaftung erzielt werden sollen. Alle kupferhaltigen Ausführungsbeispiele zeigen ein  $\text{Zn} : \text{Mn}$ -Verhältnis > 1 oder bei einem  $\text{Zn} : \text{Mn}$ -Verhältnis < 1 nur Kupfer-Gehalte bis 0,005 g/L. Nitroguanidin ist jedoch als Beschleuniger oft nachteilig, weil beim längeren Gebrauch des Phosphatierungsbades – u. U. schon nach einem Tag – in Gegenwart von Kupfer-Gehalten ein Badgits gebildet wird, das die Schichtausbildung auf Stahl-Oberflächen stark beeinträchtigt: Notfalls ist das Bad dann abzulassen und neu anzusetzen.
- [0011] Bei den heute gebräuchlichen Mangan-Zink-Phosphatierungsverfahren werden üblicherweise Gehalte an Zink zu Mangan im Verhältnis etwa um 1,3 : 1 bis 3 : 1 eingesetzt werden. Es wurde jetzt überraschend festgestellt, daß die Lackhaftung deutlich verbessert wurde, wenn das Gewichtsverhältnis Zink zu Mangan weniger als 1 : 1 betrug.

# DE 101 10 834 A 1

- [0012] Aufgabe der Erfindung ist es daher, die Nachteile des Standes der Technik bei einem Nickel-Zusatz-freien Phosphatierungssystem und auch die ernsthaften Lackhaftungsprobleme insbesondere auf verzinkten bzw. Zink-Oberflächen zu überwinden. Insbesondere soll ein Verfahren zur Beschichtung von verzinkten Oberflächen bereitgestellt werden, das möglichst sowohl für die Einzelteil-, als auch für die Bandbeschichtung bei hohen Geschwindigkeiten industriell geeignet ist. Das Phosphatierungsverfahren soll den heute angewandten Phosphatierungssystemen zur Vorbehandlung bzw. Behandlung bezüglich der Korrosionsbeständigkeit mindestens gleichwertig sein, aber auch kostengünstig und umweltfreundlich, insbesondere weitestgehend Nickel-frei, eingesetzt werden können. Insbesondere bestand die Aufgabe, ein industriell einsetzbares, weitgehend Nickel-freies Phosphatierverfahren zum Vorphosphatisieren vorzuschlagen. 5
- [0013] Die Aufgabe wird gelöst durch ein Verfahren zur Beschichtung von metallischen Oberflächen durch Mangan-Zink-Phosphatisieren mit einer wässrigen Phosphatierungslösung, bei dem der Phosphatierungslösung kein Nickel absichtlich zugesetzt wird, das dadurch gekennzeichnet ist, daß das Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,05 : 1 bis 0,99 : 1 gehalten wird und daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte aufweist: 10
- Zink im Bereich von 0,05 bis 5 g/L,  
Mangan im Bereich von 0,075 bis 5,2 g/L sowie  
Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,050 g/L oder/und 15
- insgesamt 0,002 bis 0,5 g/L an Hexafluoridkomplexen von Bor, Aluminium, Titan, Hafnium oder/und Zirkonium, berechnet als  $F_6$ .
- [0014] Es wurde überraschend festgestellt, daß bei Nickel-Zusatz-freien Phosphatierungslösungen bei einem Zn : Mn-Verhältnis von kleiner als 1 : 1 signifikant bessere Beschichtungsergebnisse erzielt werden können, ohne daß die sonst beschriebenen Probleme mangelnder Lackhaftung auftreten. Vorzugsweise liegt das Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,5 : 1 bis 0,9 : 1, insbesondere im Bereich von 0,65 : 1 bis 0,8 : 1. Überraschenderweise ist die Beschichtung über einen sehr weiten Bereich der Zink : Mangan-Gewichtsverhältnisse der Phosphatierungslösung hochwertig. Wenn jedoch in sehr sauren Lösungen der Zink-Gehalt unter 0,2 g/L sinkt, kann auf Eisenreichen Oberflächen auch die Beschichtungsqualität absinken. 20
- [0015] Die Phosphatierungslösung weist vorzugsweise Zink-Gehalte auf im Bereich von 0,5 bis 3,8 g/L, für Band insbesonders im Bereich von 1,6 bis 3,5 g/L und für Teile insbesonders im Bereich von 0,6 bis 2 g/L und besonders bevorzugt im Bereich von 0,8 bis 1,1 g/L. Beim Phosphatisieren durch Besprühen von Teilen genügt oft ein Zink-Gehalt im Bereich von 0,3 bis 1,3 g/L, während beim Tauchen oft Zink-Gehalte im Bereich von 0,7 bis 1,9 g/L erforderlich sind. Für das Vorphosphatisieren liegt der Zink-Gehalt vorzugsweise im Bereich von 1,1 bis 3,5 g/L. Wenn der Zink-Gehalt der Phosphatierungslösung zu gering ist, dann ist die Schichtausbildung insbesondere auf Eisen-reichen Oberflächen unvollständig. Bei Zink-Gehalten kleiner 0,4 g/L kann u. U. bei Teilen insbesondere auf Eisen-reichen Oberflächen nicht mehr mit guten Beschichtungsergebnissen gerechnet werden. Bei Zink-Gehalten größer 2,5 g/L kann die Lackhaftung bereits leicht abnehmen, wenn auch die Mangan-Gehalte nur im Bereich von etwa 2,55 bis 2,8 g/L liegen. Je kleiner das Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis ist, desto stärker wird dieser Effekt gebremst, so daß bei Zink-Gehalten größer 3,5 g/L die Lackhaftung nur bei Mangan-Gehalten im Bereich von etwa 3,55 bis 3,8 g/L ein wenig abnimmt. 25
- [0016] Der Begriff "Zink-Oberflächen" im Sinne dieser Erfindung umfaßt nicht nur die Oberflächen von Zink-Legierungen, sondern auch die verzinkten Oberflächen, insbesondere solche von Eisen-Legierungen bzw. Stahl. Entsprechend umfassen die Begriffe "Aluminium-Oberflächen" die Oberflächen von Aluminium und Aluminium-Legierungen bzw. "Eisen-Oberflächen" die Oberflächen von Eisen-reichen Legierungen. 30
- [0017] Vorzugsweise liegt der Mangan-Gehalt der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,2 bis 4 g/L, für Band insbesondere im Bereich von 1,7 bis 3,0 g/L, für Teile insbesondere im Bereich von 0,5 bis 3,8 g/L und besonders bevorzugt im Bereich von 1 bis 3 g/L. Durch einen erhöhten Mangan-Gehalt wird eine deutliche Verbesserung der Lackhaftung auf den phosphatierten Oberflächen erzielt. Für das Vorphosphatisieren liegt der Mangan-Gehalt vorzugsweise im Bereich von 1,9 bis 2,4 g/L. 40
- [0018] Der Kupfer-Gehalt liegt vorzugsweise im Bereich von 0,009 bis 0,045 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 0,010 bis 0,040 g/L und für Band insbesonders im Bereich von 0,012 bis 0,25 g/L, für Teile insbesonders im Bereich von 0,012 bis 0,030 g/L. Für das Vorphosphatisieren liegt der Kupfer-Gehalt vorzugsweise im Bereich von 0,008 bis 0,048 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 0,017 bis 0,043 g/L. Bei den Versuchen zum Vorphosphatisieren zeigte sich, daß die Ergebnisse bezüglich Korrosionsschutz und bezüglich der Lackhaftung beim BMW-Lackaufbau kontinuierlich besser wurden von den schlechten Ergebnissen mit kupferfreien Phosphatierungslösungen bis zu guten Ergebnissen ab 0,017 g/L; es zeigte sich aber auch, daß sich diese Ergebnisse oberhalb etwa 0,040 bis 0,043 g/L Kupfer wieder verschlechtern können. 45
- [0019] In der erzeugten Phosphatbeschichtung ergab sich ein Kupfergehalt, der meistens im Bereich von 5 bis 35 mg/m<sup>2</sup> liegt. Durch den Zusatz geringer Mengen an Kupfer können bessere Beschichtungsergebnisse und Lackhaftungswerte als ohne Kupferzusatz und auch als mit sehr geringen Zusätzen erzielt werden. Durch den Kupferzusatz wird insbesondere die Korrosionsbeständigkeit einer Eisen-Oberfläche verbessert. Kupfer-Gehalte im Bereich von 0,020 bis 0,050 g/L führen nicht zu schlechteren Schichten; allerdings kann bei höheren Kupfer-Gehalten in Verbindung mit einer überlangen Verweilzeit der Substrate in den Bädern eine ungleichmäßige Kupferabscheidung auf den zu phosphatierten Oberflächen auftreten. 55
- [0020] Durch den Zusatz kleiner Mengen an Hexafluorid von Titan, Hafnium oder/und Zirkonium kann die Lackhaftung signifikant verbessert werden. Diese Gehalte liegen vorzugsweise im Bereich von 0,003 bis 0,3 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 0,004 bis 0,1 g/L. Allerdings sind bei Aluminium-Oberflächen diese Hexafluoride meistens auf Werte von bis zu 0,05 g/L – berechnet als  $F_6$  – zu begrenzen, da sonst eine stark gestörte Schichtausbildung auftreten kann. Zusätzlich kann ein Gehalt an Siliciumhexafluorid insbesonders im Bereich von 0,5 bis 4 g/L SiF<sub>6</sub> vorteilhaft sein, vorzugsweise im Bereich von 1 bis 3 g/L, um die Homogenität der Phosphatschicht vor allem bei Zink-Oberflächen zu verbessern und um das Bad bei Anwesenheit von freiem Fluorid bezüglich der Zinkausfällung zu stabilisieren und dadurch die Zink-Gehalte im Bad gelöst zu halten. 60
- [0021] Durch den Zusatz von Bor, Aluminium, Titan, Hafnium oder/und Zirkonium kann die Lackhaftung auf Eisenreichen Oberflächen verbessert werden. Diese Gehalte liegen vorzugsweise im Bereich von 0,002 bis 0,5 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 0,003 bis 0,1 g/L. Allerdings sind bei Eisen-Oberflächen diese Elemente auf Werte von bis zu 0,05 g/L – berechnet als  $F_6$  – zu begrenzen, da sonst eine stark gestörte Schichtausbildung auftreten kann. Zusätzlich kann ein Gehalt an Siliciumhexafluorid insbesonders im Bereich von 0,5 bis 4 g/L SiF<sub>6</sub> vorteilhaft sein, vorzugsweise im Bereich von 1 bis 3 g/L, um die Homogenität der Phosphatschicht vor allem bei Zink-Oberflächen zu verbessern und um das Bad bei Anwesenheit von freiem Fluorid bezüglich der Zinkausfällung zu stabilisieren und dadurch die Zink-Gehalte im Bad gelöst zu halten. 65

# DE 101 10 834 A 1

- [0021] Vorzugsweise ist die Phosphatierungslösung frei von Zusätzen an Oxo-Anionen von Halogenen, insbesondere an Nickel und an Aluminium-Gehalten größer als 0,05 g/L. Auch wenn kein Nickel der Phosphatierungslösung absichtlich zugegeben wird, kann aufgrund des Nickel-Gehalts der metallischen Oberfläche des zu beschichtenden Substrats, aufgrund der evtl. Nickel enthaltenden Behältermaterialien und untergeordnet aufgrund von Spurenverunreinigungen in den Zusätzen ein Nickel-Gehalt im Bad von bis zu 0,1 g/L, in extremen Fällen aufgrund sehr Nickel-reicher metallischer Oberflächen sogar von bis zu 0,25 g/L auftreten.
- [0022] Während bei der häufig eingesetzten Nickel-haltigen Phosphatierung vielfach 1 bis 2 g/L Nickel in der Phosphatierung verwendet werden, ist es bei der erfindungsgemäßen Kupferhaltigen und weitestgehend oder gänzlich Nickel-freien Phosphatierung möglich, mit 0,008 bis 0,050 g/L Kupfer auszukommen. Während bei den genannten Nickel-Gehalten im Bad etwa 10 bis 20 mg/m<sup>2</sup> Nickel und 0,7 bis 1,3 Gew.-% Nickel in der Phosphatbeschichtung enthalten sind, finden sich trotz der viel geringeren Kupfer-Gehalte in der Phosphatierungslösung etwa 5 bis 35 mg/m<sup>2</sup> Kupfer und 0,3 bis 2 Gew.-% Kupfer in der erfindungsgemäßen Phosphatbeschichtung.
- [0023] Das erfindungsgemäße Beschichtungsverfahren kann sich dadurch auszeichnen, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Silber im Bereich von 0,0001 bis 0,05 g/L aufweist, vorzugsweise im Bereich von 0,001 bis 0,03 g/L.
- [0024] Darüber hinaus kann die Phosphatierungslösung auch Gehalte an Fe<sup>2+</sup>-Ionen im Bereich von etwa bis zu 1 g/L enthalten, insbesondere bei Eisen-Oberflächen. Weder geringe, noch erhöhte Fe<sup>2+</sup>-Gehalte im Phosphatierungsbad stören normalerweise bei den verschiedenen Metallocberflächen.
- [0025] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Natrium im Bereich von 0,01 bis 10 g/L oder/und einen Gehalt an Kalium im Bereich von 0,01 bis 10 g/L aufweisen, vorzugsweise einen Gehalt an Natrium im Bereich von 1 bis 5 g/L, ganz besonders bevorzugt im Bereich von 3 bis 4 g/L. Üblicherweise ist die Zugabe von Natrium vorteilhaft, um die Gehalte an Freier Säure abzusenken. Außerdem kann die Natrium-Zugabe helfen, einen Teil des Aluminium-Gehalts in der Phosphatierungslösung, die u. U. die Schichtausbildung auf Stahl bzw. u. U. auch die Lackhaftung beeinträchtigen können, z. B. als Kryolith auszufallen. Im Vergleich zu Natrium ist Kalium nicht nur wegen der etwas höheren Kosten, sondern auch wegen u. U. schlechterer Beschichtungseigenschaften weniger empfehlenswert.
- [0026] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann das Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,016 : 1 bis 1,33 : 1 gehalten werden, wobei Phosphat als PO<sub>4</sub> berechnet wird. Vorzugsweise wird dieses Verhältnis im Bereich von 0,02 : 1 bis 0,8 : 1, besonders bevorzugt im Bereich von 0,025 : 1 bis 0,25 : 1 gehalten.
- [0027] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Phosphat im Bereich von 3 bis 75 g/L aufweisen, wobei Phosphat als PO<sub>4</sub> berechnet wird, vorzugsweise im Bereich von 7,5 bis 37 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 10 bis 30 g/L, ganz besonders bevorzugt im Bereich von 12 bis 26 g/L, bei Band insbesonders bei 17 bis 21 g/L. Für das Vorphosphatieren liegt der Phosphat-Gehalt vorzugsweise im Bereich von 12 bis 18 g/L. Wenn das Gewichtsverhältnis (Zink + Mangan) : Phosphat zu hoch ist, dann kann das Bad zur Instabilität neigen, wenn nicht die freie Säure angehoben ist, und es kann sonst eine stärkere Ausfällung von Phosphaten auftreten. Wenn dieses Gewichtsverhältnis zu niedrig ist, dann können sich die Korrosionsbeständigkeit und die Lackhaftung verschlechtern.
- [0028] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Chlorid im Bereich von 0,01 bis 10 g/L oder/und einen Gehalt an Chlorat im Bereich von 0,01 bis 5 g/L aufweisen, vorzugsweise von Chlorid im Bereich von 0,1 bis 6 g/L, vorzugsweise von Chlorat im Bereich von 0,1 bis 3 g/L. Eine Zugabe von Chlorid und ggfs. auch von Chlorat oder nur von Chlorat in gewissen Mengen sollte bei der Phosphatierung von Zink-Oberflächen wegen der Gefahr der Bildung von weißen Flecken (Stippen) vermieden werden, wenn Nitrat oder/und Nitrit anwesend sind.
- [0029] Da Aluminium-Gehalte aus Aluminium- bzw. Aluminium-Zink-Oberflächen ohne Gegenwart von Fluorid-Gehalten problematisch sein können, ist es vorteilhaft, dann freies Fluorid – z. B. als HF oder als Natriumbifluorid – oder/und Siliciumhexafluorid zuzusetzen. Siliciumhexafluorid kann die Phosphatierungslösung stabilisieren, d. h. die Ausfällung von Phosphaten verringern, und kann außerdem bei Zink-Oberflächen die Stippenbildung vermindern.
- [0030] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt an freiem Fluorid im Bereich von 0,001 bis 0,8 g/L aufweisen, vorzugsweise im Bereich von 0,01 bis 0,5 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 0,03 bis 0,2 g/L, berechnet als F. Ein Gehalt an freiem Fluorid kann förderlich sein für die Phosphatierung von Aluminium-Oberflächen und für die Ausfällung von Aluminium. Typischerweise liegen etwa 1 bis 60% des gesamten Fluor-Gehaltes als freies Fluorid vor und die übrigen Anteile als Komplexfluorid und als undissozierte Flußsäure.
- [0031] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt am gesamten Fluorid im Bereich von 0,01 bis 5 g/L aufweisen, vorzugsweise im Bereich von 0,1 bis 1 g/L, berechnet als F.
- [0032] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt an mindestens einem Beschleuniger im Bereich von 0 bis 40 g/L aufweisen, vorzugsweise im Bereich von 0,02 bis 30 g/L, besonders bevorzugt im Bereich von 0,1 bis 20 g/L. Der Beschleuniger kann helfen, die Bildung von Wasserstoffbläschen an den Oberflächen zu unterbinden. Durch den besseren Kontakt zur zu beschichtenden Oberfläche – weil diese nicht durch Wasserstoffbläschen partiell abgedeckt ist – können dort mehr Kristallkeime ausgebildet werden. Insbesonders bei Zink-Oberflächen ist die Gegenwart eines Beschleunigers nicht zwingend erforderlich. Ein Beschleuniger ist aber meistens bei Aluminium-, Eisen- und Stahl-Oberflächen von deutlichem Vorteil, weil dadurch die Phosphatschicht feinkristalliner ausgebildet werden kann, weil die Phosphatschicht dadurch schneller und leichter geschlossen werden kann und weil der Korrosionsschutz und die Lackhaftung dadurch verbessert werden können.
- [0033] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Nitrit im Bereich von 0,01 bis 0,3 g/L, einen Gehalt an Nitrat im Bereich von 1 bis 30 g/L, einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Peroxid im Bereich von 0,001 bis 3 g/L, vorzugsweise im Bereich von 0,01 bis 0,15 g/L, berechnet als H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>, einen

# DE 101 10 834 A 1

Gehalt an Nitrobenzolsulfonat (NBS), Nitropropan, Nitroethan oder/und anderen nitroorganischen Verbindungen mit oxidierenden Eigenschaften – mit Ausnahme von Verbindungen auf Basis Nitroguanidin – mit einem Gesamtgehalt im Bereich von 0,1 bis 3 g/L, berechnet als NO<sub>2</sub>, einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Nitroguanidin im Bereich von 0,1 bis 5 g/L, einen Gehalt an Chlorat vorzugsweise im Bereich von 0,05 bis 4 g/L, einen Gehalt an reduzierenden Zucker-verbindungen im Bereich von 0,1 bis 10 g/L oder/und einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Hydroxylamin (HA) im Bereich von 0,1 bis 6 g/L aufweist, berechnet als HA. Chlorat-Zusätze werden üblicherweise in Nitrit- und Nitrat-freien Bädern verwendet, wenn Zink-Oberflächen beschichtet werden sollen. Für das Vorphosphatieren liegt der Nitrat-Gehalt vorzugsweise im Bereich von 12 bis 19 g/L.

5

[0034] Wenn beim Vorphosphatieren mit geringen Nitrat-Gehalten oder sogar Nitrat-frei gearbeitet wird, ist ein Zusatz von 0,5 bis 3 g/L an Peroxid, berechnet als H<sub>2</sub>O<sub>2</sub>, bevorzugt.

10

[0035] Vorzugsweise hat die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Nitrit im Bereich von 0,05 bis 0,2 g/L. Während Nitrit den Nachteil hat, ebenso wie die evtl. daraus entstehenden nitrosen Gase recht giftig zu sein, hat Nitrit den Vorteil, preiswert und in seiner Wirkung sehr bekannt und kontrollierbar wirkend zu sein. Vorzugsweise hat die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Nitrat im Bereich von 5 bis 25 g/L. Aufgrund der schwachen Wirkung dieses Beschleunigers werden oft höhere Gehalte an Nitrat eingesetzt. Vorzugsweise hat die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Peroxid im Bereich von 0,01 bis 0,1 g/L. Vorzugsweise hat die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Nitrobenzolsulfonat oder/und anderen nitroorganischen Verbindungen mit oxidierenden Eigenschaften insgesamt im Bereich von 0,5 bis 2 g/L. Vorzugsweise hat die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Hydroxylamin im Bereich von 0,5 bis 2 g/L. Vorzugsweise liegt der Gehalt an Verbindungen auf Basis Hydroxylamin, berechnet als HA, zur Summe an Zink und Mangan in der Phosphatierungslösung im Bereich von 1 : 2 bis 1 : 4. Hydroxylamin kann jedoch u. U. in Gegenwart eines gewissen Kupfer-Gehalts katalytisch zersetzt werden.

15

[0036] Vorteilhafterweise kann mindestens eine Verbindung auf Basis von Perborsäure, Milchsäure, Weinsäure, Zitronensäure oder/und einer chemisch verwandten Hydroxycarbonsäure zugegeben werden, um das Bad bzw. das Konzentrat bzw. die Ergänzungslösung zu stabilisieren, insbesondere um Ausscheidungen aus einer dieser Lösungen zu vermeiden bzw. zu verringern sowie um die Kristallinität der Phosphatschicht zu steigern, wodurch die Wasserfestigkeit der Phosphatschicht deutlich verbessert wird.

25

[0037] Andererseits kann auch ein Zusatz eines polymeren Alkohols vorteilhaft sein, um mit diesem Alkohol Phosphorsäureester insbesondere bei der Trocknung Phosphorsäureester auszubilden, die sich als Schmierstoffe beim Umformen förderlich auswirken. Gleichzeitig kann sich der Zusatz eines polymeren Alkohols auf die Reaktion mit der ggfs. vorhandenen überschüssigen freien Phosphorsäure in der Phosphatierlösung aus, um die Kristallinität und die Wasserfestigkeit der Phosphatbeschichtung zu verbessern.

30

[0038] Überraschend wurde festgestellt, daß das Vorphosphatieren unter Verwendung von kupferhaltigen Phosphatierungslösungen mit einem Zn : Mn-Gewichtsverhältnis von kleiner 1 : 1 dazu führt, daß die Lackhaftungsergebnisse insbesondere auf verzinkter Oberfläche außergewöhnlich gut sind, wenn nach dem Vorphosphatieren und vor dem Lackieren gänzlich oder weitgehend Nickel-frei nachphosphatiert wurde. Außerdem wurde überraschend festgestellt, daß durch die weitgehende Vermeidung des Nickel-Gehaltes die guten Eigenschaften einer Nickel-haltigen Vorphosphatierungsschicht bezüglich Korrosionsschutz, Umformbarkeit, Verklebbareit und Schweißbarkeit erhalten bleiben, im Falle der Verformbarkeit jedoch sogar zu noch besseren Ergebnissen führen. Die Vorphosphatierung eignet sich insbesondere zum Aufbringen einer rinse-Phosphatierung durch Spritzen oder/und Tauchen bei Spritz-/Tauchzeiten etwa im Bereich von 3 bis 15 Sekunden und bei einer Temperatur im Bereich von 45 bis 65°C, vor allem bei verzinkten Oberflächen.

35

[0039] Das Vorphosphatieren eignet sich insbesondere bei der Bandherstellung durch rinse-Verfahren, bei denen nach dem Aufbringen der Phosphatschicht gespült wird. Dieses Verfahren eignet sich vor allem für die Automobilproduktion.

40

[0040] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung zum Vorphosphatieren folgende Gehalte aufweisen:

Zink im Bereich von 0,4 bis 5 g/L,

45

Mangan im Bereich von 0,5 bis 5,2 g/L,

Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,050 g/L.

[0041] Wenn vorphosphatiert wird, insbesondere erfindungsgemäß vorphosphatiert wird, dann kann auch in folgender Weise erfindungsgemäß nachphosphatiert werden, indem zumindest teilweise vorphosphatierte, ggfs. zumindest teilweise umgeformte, ggfs. zumindest teilweise geschweißte metallische Substrate phosphatiert werden durch Mangan-Zink-Phosphatieren mit einer wässrigen Phosphatierungslösung, bei dem der Phosphatierungslösung kein Nickel abschließlich zugesetzt wird oder nur mit einem Nickel-Gehalt der Phosphatierungslösung von bis zu 0,3 g/L gearbeitet wird, das dadurch gekennzeichnet ist,

50

daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte aufweist:

Zink im Bereich von 0,05 bis 5 g/L und

55

Mangan im Bereich von 0,075 bis 5,2 g/L.

[0042] Die ermittelten Beschichtungs- und Korrosionsschutzergebnisse sind insbesondere bei Zink-haltigen Oberflächen hervorragend.

55

[0043] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung folgende Gehalte insbesonders für Teile aufweisen:

60

Zink im Bereich von 0,6 bis 1,4 g/L,

Mangan im Bereich von 0,7 bis 2,0 g/L,

Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,6 : 1 bis 0,95 : 1,

Phosphat berechnet als PO<sub>4</sub> im Bereich von 12 bis 25 g/L,

Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,02 bis 0,12,

65

Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,025 g/L,

Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0 bis 6 g/L, berechnet als F,

# DE 101 10 834 A 1

- wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen anderen Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin, Nitroguanidin oder/und Peroxid im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L.
- 5 [0044] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung folgende Gehalte insbesonders für Band, besonders bevorzugt für verzinkte Band-Oberflächen, aufweisen:  
Zink im Bereich von 0,1 bis 4 g/L,  
Mangan im Bereich von 0,5 bis 5 g/L,  
Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,02 : 1 bis 0,9 : 1,
- 10 Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 10 bis 40 g/L,  
Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,0025 bis 0,4, Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,032 g/L, Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0 bis 6 g/L, berechnet als F,  
wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und
- 15 Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen weiteren Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin, Nitroguanidin oder/und Per-oxid im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L.
- [0045] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung zum Vorphosphatieren vorzugsweise folgende Gehalte aufweisen:
- 20 Zink im Bereich von 1,3 bis 2,3 g/L,  
Mangan im Bereich von 1,7 bis 2,6 g/L,  
Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,5 : 1 bis 0,95 : 1,  
Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 10 bis 20 g/L,  
Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,06 bis 0,23,
- 25 Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,048 g/L,  
Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0 bis 6 g/L, berechnet als F,  
wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und
- 30 Nitrat im Bereich von 0 bis zu 30 g/L oder/und wenigstens einen anderen Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin oder/und Nitroguanidin im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L bzw. von Peroxid im Bereich von 0,01 bis 3 g/L.
- [0046] Hierbei liegt der Nitrat-Gehalt, falls Nitrat als Beschleuniger zugegeben wird, vorzugsweise im Bereich von 3 bis 22 g/L, bzw. der Gehalt an mindestens einer Verbindung auf Basis Peroxid im Bereich von 0,5 bis 2,5 g/L, insbesondere dann, wenn Nitrat-frei gearbeitet wird.
- 35 [0047] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung außerdem folgende Gehalte vorzugsweise aufweisen:  
Zink im Bereich von 0,6 bis 1,4 g/L,  
Mangan im Bereich von 0,7 bis 2,0 g/L,  
Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,6 : 1 bis 0,95 : 1,
- 40 Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 12 bis 25 g/L,  
Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,02 bis 0,12, Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0,012 bis 6 g/L, berechnet als F,  
wobei der Gesamtgehalt an Komplexfluoriden von Titan, Hafnium oder/und Zirkonium im Bereich von 0,002 bis 0,5 g/L
- 45 beträgt, berechnet als  $\text{F}_6$ , und  
wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen weiteren Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin, Nitroguanidin oder/und Per-oxid im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L.
- 50 [0048] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren können die metallischen Substrate in einer Zeit bis zu 20 Minuten beschichtet werden, wobei Band vorzugsweise in einer Zeit von 0,1 bis 120 Sekunden und besonders bevorzugt in einer Zeit von 0,3 bis 60 Sekunden beschichtet wird und wobei Teile vorzugsweise in einer Zeit von 1 bis 12 Minuten und besonders bevorzugt in einer Zeit von 2 bis 8 Minuten beschichtet werden.
- [0049] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Temperatur der Phosphatierungslösung bei der
- 55 Beschichtung im Bereich von 10 bis 72°C liegen, bei Band vorzugsweise im Bereich von 40 bis 70°C und bei Teilen vorzugsweise im Bereich von 20 bis 60°C und besonders bevorzugt im Bereich von 32 bis 58°C.
- [0050] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Freie Säure 0,1 bis 10 Punkte betragen, kann die Gesamtsäure 5 bis 50 Punkte betragen, kann die Gesamtsäure nach Fischer 3 bis 25 Punkte betragen und kann das Verhältnis der Freien Säure zur Gesamtsäure nach Fischer (S-Wert) insbesondere im Bereich von 0,01 bis 0,7 liegen, wobei
- 60 die Freie Säure vorzugsweise 0,15 bis 4 Punkte beträgt, die Gesamtsäure nach Fischer vorzugsweise 12 bis 35 Punkte beträgt und das Verhältnis der Freien Säure zur Gesamtsäure nach Fischer (S-Wert) vorzugsweise im Bereich von 0,03 bis 0,3 liegt. Für das Vorphosphatieren ist es besonders bevorzugt, Werte der Freien Säure im Bereich von 3 bis 4,4 Punkten und Werte der Gesamtsäure nach Fischer im Bereich von 18,5 bis 21 Punkten und somit einen S-Wert im Bereich von 0,14 bis 0,24 zu verwenden.
- 65 [0051] Zur Bestimmung der Freien Säure wird 1 ml der Phosphatierungslösung nach Verdünnung auf ca. 50 ml mit destilliertem Wasser, ggf. unter Zusatz von  $\text{K}_3(\text{Co}(\text{CN})_6)$  oder von  $\text{K}_4(\text{Fe}(\text{CN})_6)$  zwecks Beseitigung störender Metallkationen, unter Verwendung von Dimethylgelb als Indikator mit 0,1 M NaOH bis zum Umschlag von rosa nach gelb titriert. Die verbrauchte Menge an 0,1 M NaOH in ml ergibt den Wert der Freien Säure (FS) in Punkten.

# DE 101 10 834 A 1

- [0052] Der Gesamtgehalt an Phosphationen wird dadurch bestimmt, daß im Anschluß an die Ermittlung der Freien Säure die Titrationslösung nach Zugabe von 20 ml 30%iger neutraler Kaliumoxalatlösung gegen Phenolphthalein als Indikator bis zum Umschlag von farblos nach rot mit 0,1 M NaOH titriert wird. Der Verbrauch an 0,1 M NaOH in ml zwischen dem Umschlag mit Dimethylgelb und dem Umschlag mit Phenolphthalein entspricht der Gesamtsäure nach Fischer (GSF). Wenn dieser Wert mit 0,71 multipliziert wird, ergibt sich der Gesamtgehalt an Phosphationen (Siehe W. Rausch: "Die Phosphatierung von Metallen". Eugen G. Leuze-Verlag 1988, pp. 300 ff.). 5
- [0053] Der sogenannte S-Wert ergibt sich durch Division des Wertes der Freien Säure durch den Wert der Gesamtsäure nach Fischer.
- [0054] Die Gesamtsäure (GS) ist die Summe aus den enthaltenen zweiwertigen Kationen sowie freien und gebundenen Phosphorsäuren (letztere sind Phosphate). Sie wird durch den Verbrauch an 0,1 molarer Natronlauge unter Verwendung des Indikators Phenolphthalein bestimmt. Dieser Verbrauch in ml entspricht der Punktzahl der Gesamtsäure. 10
- [0055] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann der pH-Wert der Phosphatierungslösung im Bereich von 1 bis 4 liegen, vorzugsweise im Bereich von 2,2 bis 3,6. 15
- [0056] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann die Phosphatierungslösung auf die Oberfläche der Substrate durch Aufrakeln, Fluten, Spritzen, Sprühen, Streichen, Tauchen, Vernebeln, Walzen, wobei einzelne Prozeßschritte miteinander kombiniert sein können – insbesondere das Sprühen und Tauchen, das Sprühen und Abquetschen sowie das Tauchen und Abquetschen, und ggf. nachträgliches Abquetschen aufgebracht werden. 15
- [0057] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren können mit der Phosphatierungslösung Substrate mit einer vorwiegend Aluminium, Eisen, Kupfer, Magnesium, Zinn oder Zink enthaltenden metallischen Oberfläche beschichtet werden, insbesondere Oberflächen von mindestens einem der Werkstoffe auf Basis Aluminium, Eisen, Stahl, Zink oder/und Legierungen mit einem Gehalt an Aluminium, Eisen, Kupfer, Magnesium, Zinn bzw. Zink. 20
- [0058] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren kann mit der Phosphatierungslösung eine Phosphatbeschichtung abgeschieden werden, die ein Schichtgewicht im Bereich von 0,2 bis 6 g/m<sup>2</sup> aufweist, vorzugsweise im Bereich von 1 bis 4 g/m<sup>2</sup>. Insbesondere bei Aluminium-Oberflächen kann es in manchen Fällen gewünscht sein, nur sehr geringe Schichtgewichte aufzubringen. Bei der Vorbehandlung bzw. Behandlung von Oberflächen von Aluminium bzw. Aluminiumlegierungen ist es nicht unbedingt erforderlich, einen hohen Bedeckungsgrad beim Phosphatisieren zu erzielen: Es genügt ein Schichtgewicht der Phosphatschicht im Bereich von 0,2 g/m<sup>2</sup> bis 1 g/m<sup>2</sup>. Ein Schichtgewicht von bis zu 6 g/m<sup>2</sup> und somit eine vollständige Bedeckung ist jedoch nicht nachteilig, wenn von einem erhöhten Chemikalienverbrauch abgesehen wird. Bei Oberflächen von Eisen, Stahl und Zink ist jedoch eine nahezu vollständige oder vollständige Bedeckung mit der Phosphatschicht erforderlich. Dies wird mit einem Schichtgewicht im Bereich von 1 g/m<sup>2</sup> bis 6 g/m<sup>2</sup> erreicht. Beim Vorphosphatisieren wird ein Schichtgewicht im Bereich von 0,8 bis 2,4 g/m<sup>2</sup> bevorzugt, insbesondere von 1 bis 2 g/m<sup>2</sup>, vor allem, wenn die Substrate mit der Vorphosphatbeschichtung zum Schweißen verwendet werden sollen. 25
- [0059] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren können die metallischen Oberflächen vor dem Phosphatisieren gereinigt, gebeizt, gespült oder/und aktiviert werden. Die Reinigung erfolgt vorzugsweise alkalisch und findet insbesondere über einen Zeitraum von 10 Sekunden bis 15 Minuten statt. Ein schwacher alkalischer Reiniger kann für metallische Oberflächen meist über 2 bis 4 Minuten eingesetzt werden. Für starke alkalische Reiniger sind die Behandlungszeiten entsprechend kürzer. Es kann vorteilhaft sein, dem Reiniger einen Titan-haltigen Aktivator zuzusetzen. Insbesonders für Aluminium und Aluminiumlegierungen kann auch eine saure Reinigung gewählt werden. 35
- [0060] Für das anschließende Spülen ist grundsätzlich jede reinere Wasserqualität geeignet. Es empfiehlt sich Leitungswasser. Falls die Aktivierung in einem getrennten Bad oder Spülsschritt erfolgen kann, was meist vorteilhaft ist, sollte vollentsalzes Wasser als Lösemittel nach vorhergehendem Spülen eingesetzt werden. Eine Aktivierung ist oft sehr vorteilhaft, um Kristallkeime auszubilden. Die Aktivierung kann insbesondere auf Basis Titan erfolgen. Eine Aktivierung über 10 bis 30 Sekunden ist oft ausreichend, auch wenn sie grundsätzlich über 0,1 Sekunden bis zu mindestens 5 Minuten dauern kann. Die Aktivierung kann auch länger als 5 Minuten genutzt werden, ist deswegen aber nicht wirkungsvoller. Es kann vorteilhaft sein, Kupfer oder/und einen der grundsätzlich bekannten Zusätze der Aktivierung zuzugeben. 45
- [0061] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren können die phosphatierten Substrate mindestens einmal gespült und ggf. nach einer oder zwischen zwei Spülvorgängen mit einer Nachspülösung zur zusätzlichen Passivierung behandelt werden. Für das Spülen nach dem Phosphatisieren ist grundsätzlich jede reinere Wasserqualität geeignet. Es empfiehlt sich Leitungswasser oder vollentsalzes Wasser – z. B. ein Tauchen in kaltes Stadtwasser über 10 Sekunden – und anschließend im nächsten Spülsschritt vollentsalzes Wasser – z. B. ein Sprühen von kaltem VE-Wasser über 10 Sekunden. Beim Nachspülen kann ein Zusatz z. B. von Zirkonhexafluorid oder von einer der grundsätzlich bekannten organischen Substanzen verwendet werden, wodurch eine nochmalige Verbesserung der Korrosionsbeständigkeit und der Lackhaftung der Beschichtung erzielt werden kann. 50
- [0062] Bei dem erfindungsgemäßen Beschichtungsverfahren können die metallischen Oberflächen vor dem Phosphatisieren vorphosphatiert werden. Die Vorphosphatisierung von Substraten ist vorteilhaft, wenn z. B. das vorphosphatierte Band anschließend umgeformt wird oder wenn Teile im korrosionsgeschützten Zustand zwischengelagert, verklebt oder/ und verschweißt werden. Die derart vorbehandelten Substrate lassen sich dadurch wesentlich leichter umformen und sind korrosionsgeschützt. Es ist eine besonders vorteilhafte Verfahrensvariante, daß die metallischen Oberflächen nach dem Phosphatisieren (= Vorphosphatisieren) geschweißt, verklebt oder/und umgeformt werden und ggf. danach erneut phosphatiert werden. 55
- [0063] In den meisten Fällen sind die Phosphatieranlagen in der Automobilindustrie mit schwach alkalischen Reinigern ausgerüstet, in manchen Fällen jedoch auch mit stark alkalischen Reinigern. Es war überraschend, daß die erfindungsgemäße erste kristalline Vorphosphatisierungsschicht gegen den Einfluß starker alkalischer Reiniger deutlich resisternter ist. Bei den üblicherweise angewandten kurzen Behandlungszeiten mit einem starken alkalischen Reiniger wurde die erfindungsgemäße erste Phosphatschicht nicht oder nur geringfügig beeinträchtigt. 60
- [0064] Die auf dem Metallteil aufgebrachte erste oder/und zweite Phosphatschicht kann mit einem Öl, einer Dispersion oder einer Suspension, insbesondere mit einem Umformöl oder Korrosionsschutzöl oder/und einem Schmierstoff wie ei- 65

# DE 101 10 834 A 1

- nem Trockenschmierstoff z. B. mit einem Wachs-haltigen Gemisch, benetzt werden. Das Öl oder der Schmierstoff dient als zusätzlicher temporärer Korrosionsschutz und kann zusätzlich auch einen Umformvorgang erleichtern, wobei auch das umgeformte Metallteil eine erhöhte Korrosionsbeständigkeit aufweist. Eine Beschichtung mit einem Öl kann auch auf der zweiten Phosphatschicht von Interesse sein, wenn die zu lackierenden Teile zu einer weiter entfernten Lackieranlage transportiert werden sollen.
- 5 [0065] Eine ggf. vorhandene Öl-Auflage oder Schmierstoff-Auflage kann von bzw. aus der ersten oder zweiten Phosphatschicht entfernt werden, um die Beschichtung für die Lackierung, Umformung, Montage, zum Kleben oder zum Schweißen vorzubereiten. Das Öl muß für eine nachfolgende Lackierung entfernt werden, während es bei anderen Verfahrensgängen entfernt werden kann.
- 10 [0066] Die mit einer ersten oder/und zweiten Phosphatschicht versehenen Metallteile können mit einem Lack, mit einer andersartigen organischen Beschichtung oder/und mit einer Klebstoffsicht beschichtet und ggf. danach umgeformt werden, wobei die derart beschichteten Metallteile zusätzlich mit anderen Teilen zusammengeklebt oder/und geschweißt werden können. Es sind heute die unterschiedlichsten organischen Beschichtungen bekannt bzw. auf einer Phosphatschicht einsetzbar. Hierbei fallen nicht alle organischen Beschichtungen unter die Definition von Lacken. Die mit einer ersten oder/und zweiten Phosphatschicht versehenen Metallteile können entweder vor oder erst nach dem Umformen oder/und Montieren mit einer Beschichtung versehen werden.
- 15 [0067] Die erfundungsgemäß phosphatbeschichteten Metallteile können in einer sogenannten Band-Anlage bei Bedarf beölt bzw. bei Bedarf entfettet oder/und gereinigt werden, bevor sie anschließend in einer Lackieranlage beschichtet werden.
- 20 [0068] Die erfundungsgemäß phosphatbeschichteten Metallteile können für die Herstellung z. B. von Geräteverkleidungen bei Bedarf beölt, bei Bedarf umgeformt bzw. bei Bedarf entfettet oder/und gereinigt werden, bevor sie anschließend – falls gewünscht – in einer Lackieranlage beschichtet werden. Aus ökonomischen Gründen wird vorzugsweise auf das Entölen vor dem Verkleben bzw. Verschweißen verzichtet.
- 25 [0069] Die erfundungsgemäß phosphatbeschichteten Metallteile können für die Herstellung z. B. von Automobilen beölt und umgeformt werden, wobei dann mehrere Metallteile zusammengeschweißt, zusammengeklebt bzw. anderweitig verbunden werden und anschließend die montierten Teile entfettet oder/und gereinigt werden können, bevor sie anschließend in einer Lackieranlage beschichtet werden können.
- 30 [0070] Die nach dem erfundungsgemäßen Verfahren beschichteten Metallteile können als vorphosphatierte Metallteile für eine erneute Konversionsbehandlung oder für eine erneute Konversionsvorbehandlung insbesondere vor der Lackierung bzw. als vorbehandelte Metallteile – insbesondere für die Automobilindustrie – vor allem vor der Lackierung oder als endphosphatierte Metallteile, die ggf. noch nachträglich lackiert, andersartig organisch oder/und mit einer Folie beschichtet, mit einer Klebstoffsicht beschichtet, umgeformt, montiert oder/und zusammengeschweißt werden. Für das Schweißen ist jedoch üblicherweise Voraussetzung, daß die Phosphatschicht nicht zu dick und eine ggf. auflagernde organische Beschichtung elektrisch leitfähig ist.
- 35 [0071] Bei dem erfundungsgemäßen Beschichtungsverfahren können die mit einer ersten oder/und zweiten Phosphatschicht versehenen Metallteile mit einem Lack, mit einer andersartigen organischen Beschichtung, mit einer Folie oder/ und mit einer Klebstoffsicht beschichtet und ggf. umgeformt werden, wobei die derart beschichteten Metallteile zusätzlich mit anderen Teilen zusammengeklebt, zusammengeschweißt oder/und anderweitig miteinander verbunden werden können.
- 40 [0072] Auch ein Mix aus verschiedenen Materialien wie z. B. Metallteilen aus einem unbeschichteten Stahl und vorphosphatierten Metallteilen kann mit einem erfundungsgemäßen Verfahren problemlos gleichzeitig nebeneinander beschichtet werden.
- [0073] Bei vormontierten oder montierten Metallteilen kann mit der Vorphosphatierung in Hohlräumen auch ohne Auftrag eines Lackes ein besserer Korrosionsschutz als nach dem zitierten Stand der Technik erzielt werden.
- 45 [0074] Es kann vorteilhaft sein, direkt auf die erste oder/und zweite Phosphatschicht eine Passivierungslösung aufzubringen, insbesondere durch Spritzen, Tauchen oder Walzen. Hierbei wird vorzugsweise eine Nachspülösung zur weiteren Erhöhung der Korrosionsbeständigkeit und der Lackhaftung eingesetzt, die mindestens eine Substanz auf Basis Cr, Ti, Zr, Ce oder/und anderer Seltenerdelemente einschließlich Lanthan bzw. Yttrium, Tannin, Silan/Siloxan, Phosphor enthaltende self-assembling molecules, Phosphonate bzw. Polymere enthalten kann.
- 50 [0075] Beim Vergleich von verschiedenartigen metallischen Oberflächen wie z. B. solchen von Stahl wie kaltgewalztem Stahl (CRS) und verzinkten Stählen wirkt sich die gleiche Phosphatierungslösung teilweise deutlich unterschiedlich aus. Bei schmelzauchverzinkten Stählen (HDG) und bei elektrolytisch verzinkten Stählen (EG) wirkt sich das aus der Verzinkung herauslösbare Zink auf die Badzusammensetzung deutlich aus. Bei HDG wirkt sich u. U. der Gehalt an Aluminium in der HDG-Oberfläche negativ aus. Zur Optimierung der Phosphatierung bei HDG und bei Aluminium-Oberflächen ist dann ein Zusatz von Fluoriden in freier oder/und gebundener Form z. B. als Flüssigkeits- bzw. Siliciumhexafluorid günstig.
- 55 [0076] Überraschenderweise ist die erfundungsgemäße Beschichtung bezüglich der Korrosionsbeständigkeit und der Lackhaftung einer vergleichbaren Nickel-reichen Beschichtung gleichwertig, jedoch deutlich kostengünstiger und deutlich umweltverträglicher als die Nickel-reiche Beschichtung. Dabei ist es besonders überraschend, daß die hochwertige Beschichtungsqualität weitgehend unabhängig von dem gewählten Beschleuniger bzw. Beschleunigergemisch ist. Das erfundungsgemäße Beschichtungsverfahren ist außerdem unerwartet robust. Außerdem war es erstaunlich, daß die gleichen hochwertigen Eigenschaften über das Zn : Mn-Verhältnis in dem sehr weiten Bereich von 0,9 : 1 bis 0,3 : 1 ohne längere Versuche erzielt werden konnten. Darüber hinaus konnten die gleichen hochwertigen Eigenschaften auch außerhalb dieses Bereiches eingestellt werden, wenn die Zusammensetzung des Bades entsprechend angepaßt wurde.
- 60 [0077] Das erfundungsgemäße Verfahren hat gegenüber den bisher beschriebenen und praktizierten Verfahren den Vorteil, daß es bei geringen Chemikalienverbräuchen und vergleichsweise geringen Kosten hervorragende Beschichtungen, insbesondere auf HDG, liefert und hierbei besonders umweltfreundlich ist. Aufgrund dessen, daß kein Nickel bei diesem Verfahren zugesetzt wird, gelangen weniger Schwermetalle in das Abwasser, in den Phosphatschlamm und in den

# DE 101 10 834 A 1

Schleifstaub. Im Vergleich zu ähnlichen Bädern besteht die Möglichkeit, die Badtemperatur beim Phosphatieren noch weiter abzusenken. Aufgrund eines geringfügig erhöhten Kupfergehaltes kann die Lackhaftung noch weiter verbessert werden.

[0078] Ein Konzentrat zum Ansetzen der Phosphatierungslösung oder eine Ergänzungslösung zum Ergänzen der Phosphatierungslösung kann insbesondere Zink, Mangan, Kupfer und Phosphorsäure enthalten, aber nur manchmal Alkalien oder/und Beschleuniger. 5

[0079] Die nach dem erfundungsgemäßen Verfahren beschichteten Substrate können verwendet werden bei der Bandherstellung, für die Herstellung von Komponenten oder Karosserieteilen bzw. vormontierten Elementen in der Automobil- oder Luftfahrtindustrie, in der Bauindustrie, in der Möbelindustrie, für die Herstellung von Geräten und Anlagen, insbesondere Haushaltsgeräten, Meßgeräten, Kontrolleinrichtungen, Prüfeinrichtungen, Konstruktionselementen, Verkleidungen sowie von Kleinteilen; als Draht, Drahtwicklung, Drahtgeflecht, Blech, Verkleidung, Abschirmung, Karosserie oder Teil einer Karosserie, als Teil eines Fahrzeugs, Anhängers, Wohnmobil oder Flugkörpers, als elektronische oder mikroelektronische Komponente, als Abdeckung, Gehäuse, Lampe, Leuchte, Ampelement, Möbelstück oder Möbelement, Element eines Haushaltsgeräts, Gestell, Profil, Formteil komplizierter Geometrie, Leitplanken-, Heizkörper- oder Zaunelement, Stoßstange, Teil aus oder mit mindestens einem Rohr oder/und einem Profil, Fenster-, Tür- oder Fahrradrahmen oder als Kleinteil wie z. B. eine Schraube, Mutter, Flansch, Feder oder ein Brillengestell. 10  
15

## Beispiele

[0080] Der Gegenstand der Erfindung wird anhand von Ausführungsbeispielen näher erläutert:

Die Beispiele wurden unter Verwendung der im folgenden aufgeführten Substrate bzw. Verfahrensschritte durchgeführt: 20  
Die Prüfbleche bestanden aus einer Aluminiumlegierung AlMgSi mit einer Dicke von 1,2 mm bzw. aus unbeschichtetem durchlaufgeglühten Karosseriestahl (CRS) bzw. aus beidseitig verzinktem Stahl mit einer Beschichtung aus einer Schmelzauchverzinkung (HDG) bzw. aus einer elektrolytischen Verzinkung (EG) mit einer Gesamtdicke von 0,7 mm. 25  
Die Fläche der Substrate betrug 400 cm<sup>2</sup> (über beide Flächen gemessen).

- a) Die Substratoberflächen wurden in einer 2%igen Lösung eines alkalischen Reinigers über 5 Minuten bei 60°C gereinigt und hierbei gründlich entfettet.
- b) Es folgte eine Spülung mit Leitungswasser über 0,5 Minuten bei Raumtemperatur.
- c) Dann wurden die Oberflächen durch Tauchen in einem titanhaltigen Aktivierungsmittel über 0,5 Minuten bei Raumtemperatur aktiviert.
- d) Danach wurden die Oberflächen über 3 Minuten bei 55°C durch Tauchen in die Phosphatierungslösung phosphatiert.
- e) Anschließend wurde zuerst mit Leitungswasser und danach mit vollentsalztem Wasser gespült.
- f) Dann wurden die beschichteten Substrate im Trockenofen bei 80°C über 10 Minuten getrocknet.
- g) Schließlich wurden die trockenen Prüfbleche mit einem kathodischen Tauchlack versehen und mit den weiteren Schichten eines in der Automobil für Karosserien üblichen Lackaufbaus beschichtet (Schichtaufbau und Lacke entsprechend Daimler Chrysler in Mondsilber). 30  
35

[0081] Die Zusammensetzung der jeweiligen Phosphatierungslösung sowie die Ergebnisse der Prüfungen sind in den Tabellen 1 bis 3 aufgeführt. 40

45

50

55

60

65

# DE 101 10 834 A 1

Tabelle 1

Zusammensetzung der Phosphatierungslösungen in g/L bzw. Punkten der Freien Säure (FS) bzw. Gesamten Säure (GS)

	Zn	Mn	Ni	Cu	TiF <sub>6</sub> + ZrF <sub>6</sub> <sup>**</sup>	PO <sub>4</sub>	NO <sub>2</sub>	NO <sub>3</sub>	HA etc.	FS	GS	
5	B 1	1,2	1,25	-	0,008	-	16,5	0,1	-	-	1,8	32
10	B 2	1,2	1,5	-	0,008	-	18	0,1	3	-	1,8	32
15	B 3	1,2	2,5	-	0,008	-	18	0,1	3	-	1,8	32
20	B 4	1,4	2,5	-	0,010	-	16,5	-	3	0,04 H <sub>2</sub> O <sub>2</sub>	1,8	32
25	B 5	1,4	1,5	-	0,015	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
30	B 6	1,4	2,5	-	0,015	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
35	B 7	1,4	1,5	-	0,025	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
40	B 8	1,4	2,5	-	0,025	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
45	B 9	1,4	1,5	-	0,040	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
50	B 10	1,4	2,5	-	0,040	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
55	B 11	1,2	1,8	-	-	0,003+ 0,002	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
60	B 12	1,2	1,8	-	-	0,006+ 0,005	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
	B 13	1,2	1,8	-	-	0,056+ 0,045	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
	B 14	1,2	1,8	-	-	0,011+ 0,008	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
	B 15	1,2	1,8	-	0,008	0,003+ 0,002	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
	B 16 <sup>+</sup>	1,2	1,95	-	0,008	0,003 (Ti)	18,8	-	-	1,1 HA	3,4	32
	B 17 <sup>+</sup>	1,2	1,95	-	0,008	0,004 (Zr)	18,8	-	-	1,1 HA	3,4	32
	B 18	1,4	3,5	-	0,015	-	16,5	-	5	1,5 HA	1,8	32
	B 19	1,2	1,3	-	-	0,006+ 0,005	18	-	3	1,5 HA	1,8	32

# DE 101 10 834 A 1

B 20	1,2	2,5	-	-	0,006+ 0,005	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
VB 1	1,2	0,5	-	0,005	-	18	0,1	3	-	1,8	32
VB 2	1,2	0,5	-	0,005	-	16,5	0,1	3	-	1,8	32
VB 3	1,2	0,8	-	0,005	-	18	0,1	3	-	1,8	32
VB 4	1,2	1,0	1,0	-	-	18	0,1	3	-	1,8	32
VB 5	2,5	2,0	-	0,008	-	18	-	3	1,5 HA	1,8	32
VB 6	1,2	1,0	-	-	-	18	0,1	3	-	1,8	32
VB 7	1,4	2,5	-	0,002	-	18	0,1	3	-	1,8	32
VB 8*	1,2	1,95	-	0,005	-	18,8	-	-	1,1 HA	3,4	32

"-" bedeutet ohne Zugabe eines Zusatzes

"\*\*" bedeutet berechnet als  $F_6$

"+" bedeutet einen Gehalt an 3 g/L  $SiF_6$  und 0,13 g/L  $SO_4$

[0082] Zusätzlich enthielten die Bäder einen geringen bis gewissen Natrium-Gehalt sowie für die Vorbehandlung von Aluminium-Oberflächen einen Gehalt an freiem Fluorid im Bereich von 80 bis 250 mg/L durch Zugabe von Ammoniumfluorid. Die Gesamtsäure ist näherungsweise angegeben.

Tabelle 2

[0083] Ergebnisse der Haftungs- und Korrosionsprüfungen an Aluminium-, Stahl- bzw. verzinkten Oberflächen an erfundungsgemäß (B) beschichteten bzw. in den Vergleichsbeispielen (VB) gewonnenen Beschichtungen durch

1. Gitterschnitt-Prüfung nach DIN/EN ISO 2409 nach Lagerung über 40 h in 5%iger NaCl-Lösung (BMW-Spezifikation),
2. Steinschlag-Test über 12 Runden nach VW-Spezifikation bzw.
3. Salzsprüh-Kondenswasser-Wechseltest über 12 Runden nach VDA 621-415. A = geschliffen, B = ungeschliffen.

25

30

35

40

45

50

55

60

65

DE 101 10 834 A 1

5	Gitterschnitt-Prüfung				Steinschlag-Test nach VW			Wechseltest nach VDA 621-415			
	Gt-Note				% Lackverlust			mm Unterwanderung			
	CRS	EG	HDG	AI	CRS	EG	HDG	CRS	EG	HDG	AI
10	A/B										
B 1	1	1	1	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 2	1	1	1	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 3	1	1	1	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 4	1	1	1	1/1	2	5	8	0,5	2,0	1,8	-
B 5	1	1	2,5	1/1	3	10	10	0,5	2,5	2,0	-
B 6	1	1	1	1/1	3	6	12	0,5	2,0	1,5	-
B 7	1	1	2	1/1	5	10	15	0,5	2,0	1,7	-
B 8	1	1	0	1/1	4	5	6	0,5	2,0	1,5	-
B 9	1	1	1,5	1/1	5	8	10	0,5	2,5	2,0	-
B 10	0	0	0	1/1	3	4	5	0,5	2,0	1,3	-
B 11	1	1	1	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 12	1	0	1	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 13	0	0	1	2/1	-	-	-	-	-	-	-
B 14	0	1	1	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 15	1	1	1	1/0	-	-	-	-	-	-	-
B 16	-	-	0,5	-	-	-	-	-	-	-	-
B 17	-	-	2,5	-	-	-	-	-	-	-	-
B 18	1	1	0	1/1	4	5	6	0,5	2,0	1,5	-
B 19	1	1	2	1/1	-	-	-	-	-	-	-
B 20	1	0	0	1/1	-	-	-	-	-	-	-
50	VB 1	1	4	3	1/1	4	80	100	0,5	2,5	3,0
VB 2	1	4	4	-	8	60	35	1,5	2,0	2,5	-
VB 3	1	3	4	1/1	3	80	25	0,5	2,5	2,4	-
VB 4	1	1	1	1/1	3	4	8	0,5	2,0	1,2	-
VB 5	1	3	4	1/1	10	80	50	2,0	3,5	4,0	-
60	VB 6	1	3	5	2/1	10	70	90	2,2	3,5	3,5
VB 7	1	2	2	1/1	4	8	18	1,0	2,5	2,0	-
VB 8	-	-	3,8	-	-	-	-	-	-	-	-

[0084] Bei der Gitterschnittprüfung wurden die Testnoten im Bereich von 0 bis 5 vergeben für die besten bzw. für die schlechtesten Ergebnisse. Beim Steinschlag-Test wird der Prozentsatz des Lackverlustes durch den Schichtaufbau bis zur

# DE 101 10 834 A 1

metallischen Substratoberfläche in Flächen-% angegeben, während für den Salzsprüh-Kondenswasser-Wechseltest die korrosive Unterwanderung des Lackes ausgehend von einem Ritz in mm angeführt wird. Die Ergebnisse sind bei allen Prüfungen Mittelwerte über jeweils mehrere geprüfte Bleche.

[0085] Bei den Versuchen ergab sich für alle Ergebnisse der Tabelle 2, daß die Ergebnisse der erfindungsgemäßen Beispiele besser wurden mit einem wachsenden Kupfer-Gehalt bzw. bei einem niedrigeren Zn : Mn-Verhältnis der kupferhaltigen Beispiele. Entsprechendes gilt auch für einen wachsenden Hexafluorid-Gehalt an Titan/Zirkonium/Hafnium bzw. bei einem niedrigeren Zn : Mn-Verhältnis der kupferfreien Beispiele. Die Kombination des Kupfer-Gehalts mit dem Hexafluorid-Gehalt an Titan/Zirkonium/Hafnium deutet zumindest für den Gehalt an Titanhexafluorid eine signifikante weitere Verbesserung der Lackhaftungsergebnisse an, die anhand der sich am schwierigsten sich verhaltenen Metallocberfläche (HDG) geprüft wurden. Die Ergebnisse variieren jedoch geringfügig je nach der Art der Metallocberflächen.

5

10

Tabelle 3

[0086] Ergebnisse der Korrosionsprüfungen an erfindungsgemäß (B) beschichteten bzw. in den Vergleichsbeispielen (VB) gewonnenen Beschichtungen auf der Aluminium-Legierung AlMgSi bzw. an durchlaufgeglühtem Stahl (CRS) durch

15

1. Filiform-Test nach DIN EN 3665,
2. Salzsprüh-Kondenswasser-Wechseltest über 12 Runden nach VDA 621-415 bzw.
3. Salzsprüh-Test nach DIN 50021 für Stahl,

20

wobei die Kennbuchstaben den Bearbeitungszustand charakterisieren:

	Filiform-Test		Salzsprüh-Humidity Cycle-Test		Salzsprüh-Test
	mm Unterwanderung		mm Unterwanderung		
	AlMgSi				CRS
	A	B	A	B	B
B 1	3,8	3,5	2,5	1,5	<1
B 2	5,0	3,1	1,8	1,2	<1
B 3	5,3	1,3	1,8	0,3	<1
B 5	6,5	3,0	3,5	0,75	<1
B 6	6,0	4,0	4,0	0,5	<1
B 7	6,5	3,0	3,5	1,0	<1
B 8	5,7	1,3	1,75	0,5	<1
VB 1	4,5	43,3	2,2	1,5	<1
VB 2	-	-	-	-	1,5
VB 3	6,1	5,2	3,3	1,0	<1
VB 4	4,0	2,5	2,0	1,0	<1

25

30

35

40

45

50

55

[0087] Beim Filiform-Test wurde der Mittelwert der Größe der filiformen Korrosionserscheinungen in mm gemessen. Beim Salzsprüh-Kondenswasser-Wechseltest und beim Salzsprüh-Test nach DIN 50021 auf Stahl wurde die korrosive Unterwanderung des Lackes ausgehend von einem Ritz in mm auf Grundmetall angegeben. Die Ergebnisse sind bei allen Prüfungen Mittelwerte über jeweils mehrere geprüfte Bleche.

60

[0088] Da bei der großtechnischen Beschichtung immer noch einzelne Stellen von derartigen Blechen nachgeschliffen werden, also einzelne geschliffene Partien zwischen den vorwiegend ungeschliffenen Flächen auftreten, ist dieser Vergleich für die Praxis bedeutsam.

65

[0089] Hierbei zeigte sich, daß beim Testen der Aluminium-Legierung mit dem Filiform-Test nicht die erwartete Zuverlässigkeit ergab, während der Salzsprüh-Kondenswasser-Wechseltest bei den erfindungsgemäß beschichteten Proben teilweise auch bessere Ergebnisse als bei der nickelhaltigen Phosphatierung erbrachte.

# DE 101 10 834 A 1

[0090] Insgesamt wurde mit den Prüfungen der Tabelle 2 und der Tabelle 3 die Qualität der Nickel-reichen Phosphatierungen erreicht.

[0091] Außerdem ergab sich, daß das Schichtgewicht der erfindungsgemäß beschichteten HDG-Bleche ein nahezu konstantes Schichtgewicht im Bereich von 2,0 bis 2,1 g/cm<sup>2</sup> bei einem Mangan-Gehalt im Bereich von 1 bis 2,5 g/L bzw. von ziemlich genau 1,0 g/cm<sup>2</sup> bei einem Kupfer-Gehalt im Bereich von 5 bis 20 mg/L.

[0092] Bei der Vorphosphatierung wurden einerseits Zusammensetzungen mit einer Nitrat-Beschleunigung (B 21–B 23), andererseits mit einer Nitrat-freien Peroxid-Beschleunigung (B 24–B 26) erfolgreich ausprobiert und mit einer Nickel-freien Vorphosphatierung bzw. mit einer sehr wenig Kupfer enthaltenden bzw. Nickelreichen Phosphatierung (VB 26 bzw. VB 27) in Beziehung gesetzt. Außerdem wurden Kupferfreie und Kupfer-reichere Phosphatierungslösungen (VB 21–VB 24) im Vergleich zu den erfindungsgemäßen Phosphatierungslösungen mit einem gewissen Kupfer-Gehalt eingesetzt. Bei 5 Versuchen wurde Flußsäure zugegeben. Die Probebleche wurden wie für die Versuche mit den Beispielen B 1 bis B 20 entsprechend den Schritten a) bis c) behandelt, jedoch wurde der Titan-haltige Aktivator aufgespritzt. Es wurden Schichtgewichte im Bereich von 1,5 bis 1,6 g/m<sup>2</sup> eingestellt.

15

Tabelle 4

Zusammensetzung der Vorphosphatierungslösungen in g/L bzw. Punkten der Freien Säure (FS) bzw. Gesamten Säure nach Fischer (GSF)

	Zn	Mn	Ni	Cu	F <sub>gesamt</sub>	PO <sub>4</sub>	NH <sub>4</sub>	NO <sub>3</sub> *	H <sub>2</sub> O <sub>2</sub>	FS	GSF
B 21	1,74	2,15	-	0,010	-	20	-	15,5	-	2,6	19,2
B 22	1,74	2,15	-	0,020	-	20	-	15,5	-	2,6	19,2
B 23	1,74	2,15	-	0,040	-	20	-	15,5	-	2,6	19,2
B 24	1,74	2,15	-	0,010	0,9	20	-	-	1,0	3,4	19,2
B 25	1,74	2,15	-	0,020	0,9	20	-	-	1,0	3,4	19,2
B 26	1,74	2,15	-	0,040	0,9	20	-	-	1,0	3,4	19,2
VB 21	1,74	2,15	-	-	-	20	-	15,5	-	2,6	19,2
VB 22	1,74	2,15	-	0,060	-	20	-	15,5	-	2,6	19,2
VB 23	1,74	2,15	-	-	0,9	20	-	-	1,0	3,4	19,2
VB 24	1,74	2,15	-	0,060	0,9	20	-	-	1,0	3,4	19,2
VB 25	1,70	2,0	1,3	-	-	18,0	-	12,0	-	2,9	19,0
VB 26	1,95	0,8	-	0,003	3,0**	18,5	0,9	3,2	1,2 <sup>#</sup>	3,0	19,4
VB 27	0,7	1,0	1,0	-	-	17,5	-	2,1	-	0,8	18,0

\* als Zugabemenge

\*\* als SiF<sub>6</sub>

# als HA.

[0093] Beim Vergleichsbeispiel 25 wurde eine Nickel-haltige Vorphosphatierung mit einem Schichtgewicht von etwa 1,5 g/m<sup>2</sup> aufgebracht, während bei den Vergleichsbeispielen 26 und 27 Phosphatschichten mit einem Schichtgewicht von etwa 3 g/m<sup>2</sup> aufgebracht wurden. Die Vergleichsbeispiele wurden wie die erfindungsgemäßen Vorphosphatierungen der erfindungsgemäßen Beispiele B 21 bis B 26 (ohne Nachphosphatierung) mit einem Automobil-Lackaufbau nach BMW lackiert und geprüft. Zusätzlich enthielten die Bäder einen geringen bis gewissen Natrium-Gehalt. Durch die hohen Nitrat-Gehalte wurde ein vergleichsweise geringer Gehalt an Nitrit erzeugt, der stark beschleunigend wirkte.

Tabelle 5

[0094] Ergebnisse der Korrosionsprüfungen an elektrolytisch verzinkten Stahl-Oberflächen an erfindungsgemäß (B) beschichteten bzw. in den Vergleichsbeispielen (VB) gewonnenen Beschichtungen durch

1. Lackhaftungs-Test durch Gitterschnitt-Prüfung nach BMW-Test N 600 87.0 nach 40 h Lagerung in 5%iger NaCl-Lösung bei 40°C,
2. Lackhaftungs-Test durch Gitterschnitt-Schwitzwasser-Prüfung nach DIN/EN ISO 2409 nach 240 h Lagerung in Schwitzwasser,
3. Korrosions-Wechseltest nach General Motors GM-SCAB-Test 95-11 über 40 Runden bzw.
4. Korrosions-Test durch Freibewitterung mit NaCl-Beschleunigung nach VDA 621-414.

	Gitterschnitt-Prüfung nach BMW	Gitterschnitt-Schwitzwasser-Prüfung nach DIN EN ISO 2409	GM-SCAB-Test 95-11	Freibewitterungs-Test nach VDA 621-414
	Gt-Note	Gt-Note	mm Unterwanderung	mm Unterwanderung
B 21	3,0	2,0	1	0,3
B 22	1,0	1,0	1	0,3
B 23	1,0	1,0	1	0,3
B 24	-	2,5	1,5	-
B 25	-	2,0	1	-
B 26	-	2,0	1	-
VB 21	5,0	5,0	3	0,8
VB 22	4,5	4,0	2	0,6
VB 23	-	4,5	2	-
VB 24	-	4,0	2	-
VB 25	2,0	1,5	1	0,3
VB 26	2,0	-	1	0,3
VB 27	1,5	1,0	1	0,3

[0095] Während bei den beiden Gitterschnitt-Verfahren Gitterschnitt-Noten von 0 bis 5 vergeben werden können, von denen 0 die beste ist, wird bei den Korrosionstests die korrosive Unterwanderung des Lackes ausgehend von einem Ritz in mm auf Grundmetall angegeben. Die Ergebnisse sind bei allen Prüfungen Mittelwerte über jeweils mehrere geprüfte Bleche.

[0096] Bei diesen Prüfungen ergab sich, daß die erfindungsgemäß beschichteten Bleche in etwa die gleiche Qualität wie Bleche mit Nickel-reichen Phosphatbeschichtungen haben.

#### Patentansprüche

1. Verfahren zur Beschichtung von metallischen Oberflächen durch Mangan-Zink-Phosphatieren mit einer wässrigen Phosphatierungslösung, bei dem der Phosphatierungslösung kein Nickel absichtlich zugesetzt wird, dadurch gekennzeichnet,  
daß das Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,05 : 1 bis 0,99 : 1 gehalten wird  
und daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte aufweist:  
Zink im Bereich von 0,05 bis 5 g/L,  
Mangan im Bereich von 0,075 bis 5,2 g/L sowie  
Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,050 g/L oder/und  
insgesamt 0,002 bis 0,5 g/L an Hexafluoridkomplexen von Bör, Aluminium, Titan, Hafnium oder/und Zirkonium, berechnet als  $F_6$ .
2. Beschichtungsverfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Silber im Bereich von 0,0001 bis 0,05 g/L aufweist.
3. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Natrium im Bereich von 0,01 bis 10 g/L oder/und einen Gehalt an Kalium im Bereich von 0,01 bis 10 g/L aufweist.
4. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß das Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis der Phosphatierungslösung im Bereich von 0,016 : 1 bis 1,33 : 1 gehalten wird, wobei Phosphat als  $PO_4$  berechnet wird.

# DE 101 10 834 A 1

5. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Phosphat im Bereich von 3 bis 75 g/L aufweist, wobei Phosphat als  $\text{PO}_4$  berechnet wird.
- 5      6. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Chlorid im Bereich von 0,01 bis 6 g/L oder/und einen Gehalt an Chlorat im Bereich von 0,01 bis 5 g/L aufweist.
- 10     7. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Siliciumhexafluorid im Bereich von 0,1 bis 5 g/L aufweist.
- 10     8. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an freiem Fluorid im Bereich von 0,001 bis 0,8 g/L aufweist.
- 15     9. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt am gesamten Fluorid im Bereich von 0,01 bis 5 g/L aufweist.
- 15     10. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an mindestens einem Beschleuniger im Bereich von 0 bis 40 g/L aufweist.
- 20     11. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung einen Gehalt an Nitrit im Bereich von 0,01 bis 0,3 g/L, einen Gehalt an Nitrat im Bereich von 1 bis 30 g/L, einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Peroxid im Bereich von 0,001 bis 3 g/L, berechnet als  $\text{H}_2\text{O}_2$ , einen Gehalt an Nitrobenzolsulfonat (NBS), Nitropropan, Nitroethan oder/und anderen nitroorganischen Verbindungen – mit Ausnahme von Verbindungen auf Basis Nitroguanidin – mit oxidierenden Eigenschaften insgesamt im Bereich von 0,1 bis 3 g/L, berechnet als  $\text{NO}_2$ , einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Nitroguanidin im Bereich von 0,1 bis 5 g/L, einen Gehalt an Chlorat im Bereich von 0,05 bis 4 g/L, einen Gehalt an reduzierenden Zuckerverbindungen im Bereich von 0,1 bis 10 g/L oder/und einen Gehalt an Verbindungen auf Basis Hydroxylamin (HA) im Bereich von 0,1 bis 6 g/L aufweist, berechnet als HA.
- 25     12. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte insbesonders für Teile aufweist:  
Zink im Bereich von 0,6 bis 1,4 g/L,  
Mangan im Bereich von 0,7 bis 2,0 g/L,  
Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,6 : 1 bis 0,95 : 1,  
Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 12 bis 25 g/L,
- 30     13. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte insbesonders für Teile aufweist:  
Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,02 bis 0,12,  
Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,025 g/L,  
Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0 bis 6 g/L, berechnet als F,  
wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und  
Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen anderen Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin, Nitroguanidin oder/und Peroxid im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L.
- 35     14. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte insbesonders für Band, besonders bevorzugt für verzinkte Band-Oberflächen, aufweist:  
Zink im Bereich von 0,1 bis 4 g/L,  
Mangan im Bereich von 0,5 bis 5 g/L,  
Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,02 : 1 bis 0,9 : 1,  
Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 10 bis 40 g/L,
- 40     15. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte insbesonders für Band, besonders bevorzugt für verzinkte Band-Oberflächen, aufweist:  
Zink im Bereich von 0,0025 bis 0,4,  
Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,032 g/L,  
Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0 bis 6 g/L, berechnet als F  
wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und  
Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen weiteren Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin, Nitroguanidin oder/und Per-oxid im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L.
- 45     16. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung zum Vorphosphatieren folgende Gehalte aufweist:  
Zink im Bereich von 1,3 bis 2,3 g/L,  
Mangan im Bereich von 1,7 bis 2,6 g/L,  
Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,5 : 1 bis 0,95 : 1,  
Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 10 bis 20 g/L,
- 50     17. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung zum Vorphosphatieren folgende Gehalte aufweist:  
Zink im Bereich von 0,06 bis 0,23,  
Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,048 g/L,  
Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0 bis 6 g/L, berechnet als F,  
wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und  
Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen anderen Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin oder/und Nitroguanidin im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L bzw. von Peroxid im Bereich von 0,01 bis 3 g/L.
- 55     18. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung folgende Gehalte aufweist:

# DE 101 10 834 A 1

- Zink im Bereich von 0,6 bis 1,4 g/L,  
 Mangan im Bereich von 0,7 bis 2,0 g/L,  
 Zink : Mangan-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,6 : 1 bis 0,95 : 1,  
 Phosphat berechnet als  $\text{PO}_4$  im Bereich von 12 bis 25 g/L,  
 Zink : Phosphat-Gewichtsverhältnis im Bereich von 0,02 bis 0,12,  
 Gesamtgehalt an Fluorid als freies Fluorid, als gebundenes Fluorid oder/und als wenigstens ein Komplexfluorid im Bereich von 0,012 bis 6 g/L, berechnet als F,  
 wobei der Gesamtgehalt an Komplexfluoriden von Titan, Hafnium oder/und Zirkonium im Bereich von 0,002 bis 0,5 g/L beträgt, berechnet als  $\text{F}_6$ , und wobei das Komplexfluorid  $\text{SiF}_6$  einen Gehalt im Bereich von 0 bis 4,5 g/L aufweist, berechnet als  $\text{SiF}_6$ , und  
 Nitrat im Bereich von 0 bis zu 22 g/L oder/und wenigstens einen weiteren Beschleuniger ausgewählt aus der Gruppe von Nitrit bzw. Verbindungen auf Basis von Hydroxylamin, Nitroguanidin oder/und Per-oxid im Bereich jeweils von 0,01 bis 2 g/L.
16. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die metallischen Substrate in einer Zeit bis zu 20 Minuten beschichtet werden, wobei Band vorzugsweise in einer Zeit von 0,1 bis 120 Sekunden und besonders bevorzugt in einer Zeit von 0,3 bis 60 Sekunden und wobei Teile vorzugsweise in einer Zeit von 1 bis 12 Minuten und besonders bevorzugt in einer Zeit von 2 bis 8 Minuten beschichtet werden.
17. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Temperatur der Phosphatierungslösung bei der Beschichtung im Bereich von 10 bis 72°C liegt, wobei Band vorzugsweise im Bereich von 40 bis 70°C und wobei Teile vorzugsweise im Bereich von 20 bis 60°C und besonders bevorzugt im Bereich von 32 bis 58°C beschichtet werden.
18. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Freie Säure 0,1 bis 10 Punkte beträgt, die Gesamtsäure nach Fischer 5 bis 50 Punkte beträgt und das Verhältnis der Gesamtsäure nach Fischer zur Freien Säure im Bereich von 0,01 bis 0,7 liegt.
19. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß der pH-Wert der Phosphatierungslösung im Bereich von 1 bis 4 liegt.
20. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung auf die Oberfläche der Substrate durch Aufrakeln, Fluten, Spritzen, Sprühen, Streichen, Tauchen, Vernebeln, Walzen, wobei einzelne Prozeßschritte miteinander kombiniert sein können, und ggf. nachträgliches Abquetschen aufgebracht wird.
21. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß mit der Phosphatierungslösung Substrate mit einer vorwiegend Aluminium, Eisen, Kupfer, Magnesium, Zinn oder Zink enthaltenden metallischen Oberfläche beschichtet werden, insbesondere Oberflächen von mindestens einem der Werkstoffe auf Basis Aluminium, Eisen, Stahl, Zink oder/und Legierungen mit einem Gehalt an Aluminium, Eisen, Kupfer, Magnesium, Zinn bzw. Zink.
22. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß mit der Phosphatierungslösung eine Phosphatbeschichtung abgeschieden wird, die ein Schichtgewicht im Bereich von 0,2 bis 6 g/m<sup>2</sup> aufweist.
23. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die metallischen Oberflächen vor dem Phosphatisieren gereinigt, gebeizt, gespült oder/und aktiviert werden.
24. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die metallischen Oberflächen direkt vor dem Phosphatisieren verzinkt werden.
25. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die metallischen Oberflächen vorphosphatiert werden.
26. Beschichtungsverfahren nach Anspruch 25, dadurch gekennzeichnet, daß die Phosphatierungslösung zum Vorphosphatisieren folgende Gehalte aufweist:
- Zink im Bereich von 0,4 bis 5 g/L,  
 Mangan im Bereich von 0,5 bis 5,2 g/L und  
 Kupfer im Bereich von 0,008 bis 0,050 g/L.
27. Beschichtungsverfahren nach Anspruch 25 oder 26, dadurch gekennzeichnet, daß zumindest teilweise vorphosphatierte, ggf. zumindest teilweise umgeformte, ggf. zumindest teilweise geschweißte metallische Substrate phosphatiert werden durch Beschichten mit einer wässrigen Phosphatierungslösung, bei dem der Phosphatierungslösung kein Nickel absichtlich zugesetzt wird oder nur mit einem Nickel-Gehalt der Phosphatierungslösung von bis zu 0,3 g/L gearbeitet wird, wobei die Phosphatierungslösung folgende Gehalte aufweist:
- Zink im Bereich von 0,05 bis 5 g/L und  
 Mangan im Bereich von 0,075 bis 5,2 g/L.
28. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die phosphatierten Substrate mindestens einmal gespült und ggf. zwischen zwei Spülvorgängen mit einer Nachspülösung zur zusätzlichen Passivierung behandelt werden.
29. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die metallischen Oberflächen nach dem Phosphatisieren geschweißt, verklebt oder/und umgeformt werden und ggf. danach erneut phosphatiert werden.
30. Beschichtungsverfahren nach einem der vorstehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß die mit einer ersten oder/und zweiten Phosphatschicht versehenen Metallteile mit einem Lack, mit einer andersartigen organischen Beschichtung, mit einer Folie oder/und mit einer Klebstoffschicht beschichtet und ggf. umgeformt werden, wobei die derart beschichteten Metallteile zusätzlich mit anderen Teilen zusammengeklebt, zusammengeschweißt oder/und anderweitig miteinander verbunden werden können.
31. Beschichtungsverfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 30, dadurch gekennzeichnet, daß die mit einer ersten

# DE 101 10 834 A 1

oder/und zweiten aufgebrachten Phosphatschicht versehenen Metallteile entweder vor oder erst nach dem Umformen oder/und Montieren mit einer Beschichtung entsprechend Anspruch 29 beschichtet werden.

5 32. Verwendung der nach dem Verfahren gemäß mindestens einem der Ansprüche 1 bis 31 beschichteten Metallteile als vorphosphatierte Metallteile für eine erneute Konversionsbehandlung oder für eine erneute Konversionsvorbehandlung insbesondere vor der Lackierung bzw. als vorbehandelte Metallteile insbesondere für die Automobilindustrie vor allem vor der Lackierung oder als endphosphatierte Metallteile, die ggf. noch nachträglich lackiert, andersartig organisch oder/und mit einer Folie beschichtet, mit einer Klebstoffschicht beschichtet, umgeformt, montiert oder/und zusammengeschweißt werden.

10 33. Verwendung der nach dem Verfahren gemäß mindestens einem der Ansprüche 1 bis 31 beschichteten Substrate bei der Bandherstellung, für die Herstellung von Komponenten oder Karosserieteilen bzw. vormontierten Elementen in der Automobil- oder Luftfahrtindustrie, in der Bauindustrie, in der Möbelindustrie, für die Herstellung von Geräten und Anlagen, insbesondere Haushaltsgeräten, Meßgeräten, Kontrolleinrichtungen, Prüfeinrichtungen, Konstruktionselementen, Verkleidungen sowie von Kleinteilen; als Draht, Drahtwicklung, Drahtgeflecht, Blech, Verkleidung, Abschirmung, Karosserie oder Teil einer Karosserie, als Teil eines Fahrzeugs, Anhängers, Wohnmobils oder Flugkörpers, als elektronische oder mikroelektronische Komponente, als Abdeckung, Gehäuse, Lampe, Leuchte, Ampellement, Möbelstück oder Möbelement, Element eines Haushaltsgeräts, Gestell, Profil, Formteil komplizierter Geometrie, Leitplanken-, Heizkörper- oder Zaunelement, Stoßstange, Teil aus oder mit mindestens einem Rohr oder/und einem Profil, Fenster-, Tür- oder Fahrradrahmen oder als Kleinteil wie z. B. eine Schraube, Mutter, Flansch, Feder oder ein Brillengestell.

20

25

30

35

40

45

50

55

60

65